## PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

11-234172

(43)Date of publication of application: 27.08.1999

(51)Int.Cl.

H04B 1/707 H04B 1/10

H04B 7/08 H04B 7/26

(21)Application number: 10-041005

(71)Applicant:

YRP IDOU TSUSHIN KIBAN GIJUTSU

KENKYUSHO:KK

MITSUBISHI ELECTRIC CORP

(22)Date of filing:

09.02.1998

(72)Inventor:

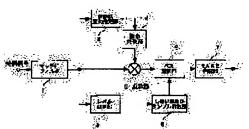
**SUNAGA TERUKI** 

#### (54) RAKE RECEIVER

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a RAKE receiver capable of selecting only valid signals to perform RAKE synthesis and of easily setting parameters for selection.

SOLUTION: In a threshold value and sample counting part 8, a threshold value for selecting a multipath to perform RAKE synthesis is set from the level of respective multipaths measured in a level measurement part 3. In a path selection part 6, only a multipath satisfying the threshold value selected in the threshold value and sample counting part 8 is outputted from the output of a multiplier 5 to a RAKE synthesis part 7. In the threshold value and sample counting part 8, the threshold value is varied for the output of the level measurement part 3, the number of samples exceeding the threshold value is measured and the form of the level distribution of noise is estimated. A threshold value for not performing RAKE synthesis of the noise components of a reception signal level lower than advance waves and delay waves is set.



## LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

09.02.1998

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

2911117

[Date of registration]

09.04.1999

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of

rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

#### (19)日本国特許庁(JP)

(51) Int.Cl.6

H04B

# (12) 特 許 公 報(B1)

FΙ

H 0 4 J 13/00

H04B 1/10

## (11)特許番号

# 第2911117号

(45)発行日 平成11年(1999) 6月23日

1/707

1/10

識別記号

(24)登録日 平成11年(1999)4月9日

D

7/08 7/26	3	7/3 7/3	08 D
			請求項の数5(全 10 頁)
(21)出願番号	<b>特願平10-41005</b>	(73)特許権者	
(22)出廣日	平成10年(1998) 2月9日		株式会社ワイ・アール・ピー移動通信基 盤技術研究所 神奈川県機須賀市光の丘3番4号
審查請求日	平成10年(1998) 2月9日	(73)特許権者	
		(72)発明者	領永 輝己 神奈川県横須賀市光の丘3番4号 株式 会社ワイ・アール・ピー移動通信基盤技 衛研究所内
		(74) 復代理人	
		審查官	石井 研一
			最終頁に続く

#### (54) 【発明の名称】 RAKE受信機

1

#### (57)【特許請求の範囲】

【請求項1】 <u>直接拡散されたスペクトル拡散</u>受信信号を逆拡散しRAKE合成を行うRAKE受信機において、

伝搬路推定部、信号生成部、第1の乗算器、レベル測定部、バス選択制御部、およびRAKE合成部を有し、前記信号生成部は、前記伝搬路推定部の出力に基づいて、逆拡散された前記スペクトル拡散受信信号を重み付けおよび位相同相化するための重み付けおよび位相同相化信号を生成するものであり、

前記第1の乗算器は、前記逆拡散されたスペクトル拡散 受信信号と、前記重み付けおよび位相同相化信号とを乗 積するものであり、

前記レベル測定部は、<u>前記</u>逆拡散されたスペクトル拡散 受信信号のレベルを測定するものであり、 2

前記パス選択制御部は、前記レベル測定部の出力を入力し前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号のレベル分布に基づいて、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号中に含まれる雑音のレベル分布を推定することにより、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号中に含まれる先行波および遅延波と前記雑音とを識別するためのしきい値を求め、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号のレベルが前記しきい値を超えたときに、前記第1の乗算器の出力を選択的に前記RAKE合成部に出力するものであることを特徴とするRAKE受信機。

【請求項2】 前記パス選択制御部<u>は、第2の</u>乗算器を 有し、

該第2の乗算器は、前記第1の乗算器の出力を一方の入力とし、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号のレベルが前記しきい値を超えたときに、前記第1の乗算器

3

<u>の出力</u>を通すように制御されるものであることを特徴とする請求項 1 に記載のRAKE受信機。

【請求項3】 直接拡散されたスペクトル拡散受信信号 を逆拡散しRAKE合成を行うRAKE受信機におい て、

伝搬路推定部、信号生成部、レベル測定部、バス選択制 御部、およびRAKE合成部を有し、

前記信号生成部は、前記伝搬路推定部の出力に基づい て、逆拡散された前記スペクトル拡散受信信号を重み付 けおよび位相同相化するための重み付けおよび位相同相 化信号を生成するものであり、

前記レベル測定部は、前記逆拡散されたスペクトル拡散 受信信号のレベルを測定するものであり、

前記バス選択制御部<u>は、第1,第2の</u>乗算器を有<u>すると</u> ともに、前記レベル測定部の出力を入力し前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号のレベル分布に基づいて、 前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号中に含まれる 雑音のレベル分布を推定することにより、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号中に含まれる先行波むよび 遅延波と前記雑音とを識別するためのしきい値を求める ものであり、

前記第1の乗算器は、前記重み付けおよび位相同相化信号を一方の入力とし、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号のレベルが前記しきい値を超えたときに、前記重み付けおよび位相同相化信号を通すように制御され、前記第2の乗算器は、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号と、前記第1の乗算器の出力とを乗積して、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号を選択的に前記RAKE合成部に出力するものである、

ことを特徴とするRAKE受信機。

【請求項4】 <u>直接拡散されたスペクトル拡散受信信号を逆拡散しRAKE合成を行うRAKE受信機におい</u>て、

伝搬路推定部、信号生成部、レベル測定部、バス選択制 御部、およびRAKE合成部を有し、

前記信号生成部は、前記伝搬路推定部の出力に基づいて、逆拡散された前記スペクトル拡散受信信号を重み付けおよび位相同相化するための重み付けおよび位相同相化信号を生成するものであり、

前記レベル測定部は、前記逆拡散されたスペクトル拡散 40 受信信号のレベルを測定するものであり、

前記パス選択制御部は、切り替え器および乗算器を有するとともに、前記レベル測定部の出力を入力し前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号のレベル分布に基づいて、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号中に含まれる雑音のレベル分布を推定することにより、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号中に含まれる先行波および遅延波と前記雑音とを識別するためのしきい値を求めるものであり、

前記切り替え器は、前記重み付けおよび位相同相化信号 50

を入力し、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号の レベルが前記しきい値を超えたときに、前記<u>重み付けお</u> よび位相同相化信号を通すように制御され、

前記乗算器は、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号と、前記切り替え器の出力とを乗積して、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号を選択的に前記RAKE 合成部に出力するものである、

ことを特徴とするRAKE受信機。

【請求項5】 前記バス選択制御部は、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号の平均レベルおよび広がりに基づいて、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号に含まれる雑音のレベル分布を推定するととにより、前記しきい値を求めるものであることを特徴とする請求項1ないし4のいずれか1項に記載のRAKE受信機。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明はスペクトル拡散通信システムに用いるRAKE受信機に関するものである。 【0002】

【従来の技術】DS-CDMA方式に用いられスペクトル拡散通信システムにおいては、受信側でRAKE受信を行うことにより、熱雑音に対する信号電力比を向上させることができる。RAKE受信とは、マルチバス伝搬路において、遅延時間が異なり独立なフェージング変動を受けた先行波および遅延波が重畳された受信信号から、逆拡散処理により先行波、遅延波を分離し、その先行波、遅延波の遅延時間を揃え、かつ、位相の同相化および、受信信号レベルにおける重み付けを行いRAKE合成(最大比合成)することで、ダイバーシチ効果を得るものである。広帯域DS-CDMAにおいては、チップレートを高くすることができるため、受信信号が多くのマルチパスに分離されることからRAKE受信の効果が大きい。

【0003】図6は、2段階しきい値マルチバス選択法を用いたRAKE受信機の構成図である。図中、1はマッチドフィルタ、2は伝搬路変動推定部、3はレベル測定部、4は複素共役部、5は乗算器、7はRAKE合成部、101は2段階マルチバス選択部、102はしきい値設定部である。2段階しきい値マルチバス選択法は、福本暁他2名、「電子情報通信学会技術研究報告RCS

福本院地2名、「電子情報通信子会技術研究報告RCS 97-119」(1997-10) p. 43-48等で知られたものである。RAKE受信においては、受信信号を逆拡散した相関出力から、雑音成分とマルチバス成分を分離し、マルチバス成分のみをダイバーシチ合成することが必要となる。図示の構成では、2段階にしきい値を設定することにより、ダイバーシチ合成を行う対象とするマルチバスの入力信号の選択を行っている。

【0004】図示の例は、スペクトル拡散された受信信号をマッチドフィルタ1において逆拡散して相関波形

(遅延プロファイル)を出力し、RAKE合成部7にお

いてRAKE受信を行う場合の構成例である。なお、受信信号は、送信データがQPSK変調され、さらにQPSKで拡散変調されたものである。

【0005】マッチドフィルタ1は、受信信号の拡散符 号に整合した回路となっている。マッチドフィルタ1の 相関出力は、伝搬路変動推定部2、レベル測定部3、乗 算器5に出力される。伝搬路変動推定部2においては、 パイロットシンボルを用いたPSA (Pilot symbol ave raging coherent detection ) 方式のチャネル評価によ って伝搬路変動を推定し、RAKE合成時に必要となる 位相同相化を行うための各マルチパスの位相を求める。 【0006】レベル測定部3は、相関出力から各マルチ パスの受信信号レベルを測定する。複素共役部4 および 乗算器5は、上述した位相同相化のために、伝搬路変動 推定部2による推定結果の複素共役をとって、これを相 関出力に乗算する。2段階マルチパス選択部101は、 乗算器52の出力を入力して2段階のしきい値を用いて マルチパス選択を行い、RAKE合成部7に出力する。 しきい値設定部102は、レベル測定部3の出力を入力 してこの2段階のしきい値を設定するブロックである。 【0007】図7は、受信信号のフレーム構成図であ る。1フレームは複数のスロットからなり、1スロット には、先頭に数個のパイロットシンボルがあり、これに データシンボルが続くものである。ここで、パイロット シンボルとは、伝搬路の状態の測定をするために用いる シンボルであり、送信側と受信側との間で既知のデータ からなる。データシンボルは、送信情報を伝送するため のシンボルである。

【0008】図7を参照して、図6に示した受信部の動作を説明する。図7に示されたフレーム構成の受信信号 30 が図6のマッチドフィルタ1に入力されてスペクトルの逆拡散が行われる。この逆拡散は、マッチドフィルタ1 に予め設定された参照系列と受信信号の相関を取ることに相当する。参照系列は受信信号の拡散符号に整合した系列である。マッチドフィルタ1が出力する相関出力中には、受信信号の伝搬路の各マルチバスが時間分離された状態で出力されている。なお、この時の各マルチバスは、伝搬路の変動により振幅と位相がマルチバス毎に変動したものとなるが、相関波形には、この振幅、位相変動が含まれた形で出力される。 40

【0009】伝搬路変動推定部2においては、相関出力から伝搬路の各マルチバスを分離し、受信信号中の図7に示されるパイロットシンボルを検出し、このパイロットシンボルの情報(振幅、位相等)が受信側に既知である事を利用し、各マルチバスにおけるフェージング変動の振幅、位相変動量を測定し、その測定結果によりデータシンボルにおける各マルチバスのフェージング変動を推定する。

【0010】複素共役部4においては、伝搬路変動推定 部2で得られた各マルチパスのフェージング変動の複素 50

共役をとり、その結果を乗算器5において、マッチドフ ィルタ1の出力である相関出力に乗積する。マッチドフ ィルタ1の相関出力においては、スペクトル拡散通信の 性質によりマルチパス伝搬路による先行波、遅延波など の各マルチパスが遅延時間差により分離され出力されて いるが、この各マルチパスはそれぞれ独立なフェージン グ変動により振幅、位相が変動している。この各マルチ パスに伝搬路変動推定部2で推定した各マルチパスの振 幅、位相変動の推定値の複素共役を乗積することにより 位相変動および振幅変動を取り除くことができる。位相 変動を取り除くことは、各マルチパスの位相変動を同相 化することに相当する。また、この振幅変動の推定値の 乗積動作は、RAKE合成時の各マルチパスの重み付け を行うことに相当する。すなわち、複素共役部4は、伝 搬路変動推定部2の出力に基づいて、RAKE合成時 に、マッチドフィルタ1の相関出力を重み付けおよび位 相同相化するための重み付けおよび位相同相化信号を生 成する信号生成部である。

【0011】レベル測定部3においては、マッチドフィルタ1の出力から、各マルチバスの受信信号レベルを測定する。2段階マルチバス選択部101では、この各マルチバスの受信信号レベルの測定結果と、しきい値設定部102に設定されたしきい値を用いて、乗算器5の出力からRAKE合成に用いるマルチバスを選択する。次に、このマルチバス選択の詳細を図8を参照して説明する。

【0012】図8は、しきい値設定部および2段階マルチバス選択部の動作を説明するための受信信号レベルを示す図である。図中、縦軸は受信信号レベルを示し、横軸は先行波、遅延波の各マルチバスの遅延時間を示す時間軸である。また、a~pは、レベル測定部3から出力される各マルチパスの受信信号レベルを平均化しサンブリングしたものであるが、以下単にサンブルa~pという。各サンブルa~pのレベルは、マルチバスまたは雑音のレベルを示している。とこで、サンブルa,サンブルb,サンブルd,サンブルkを、マルチバスによる先行波、遅延波の受信信号レベルを示すサンブルとし、他のサンブルを雑音成分のサンブル値とする。

【0013】通信が成立するためには、マルチパスによる先行波、遅延波は、雑音のレベルよりも大きい必要がある。そこで、2段階マルチパス選択部101およびしきい値設定部102においては、以下の手順でパス選択を行う。図8のサンブルα~pにおいて、サンブルの個数をLとした時、このL個のサンブル中で最小受信電力S・1、および最大受信電力S・1、を検出する。次に、S・1、に対し、雑音成分のみのサンブルを合成しないために、しきい値△noise≥0)。

【0014】一方、 $S_{max}$  に対し、RAKE合成に有効な信号を有するサンブルを選択するために、しきい値 $\Delta$ 

RAKEを設定する( $\triangle$ RAKE $\ge$ 0)。サンブル $_{8}$ ~ pのうち、レベルS(1)が以下の条件を満たすサンプルのみを選択する。

 $S(1) \ge \max \{S_{min} + \Delta n o i se, S_{max} - \Delta RAKE\}$ 

ここで、max {A, B} の記号は、A, Bで大きい方の値を取ることを意味する。

【0015】以上の結果、△RAKE、△noiseの設定が正しくなされていたとすると、サンブルa~pからマルチパスによる先行波、遅延波の受信信号レベルを 10 示すサンブルのみを選択することができ、雑音によるサンブルを選択しないことが可能となる。図12の例においては、

 $(S_{min} + \Delta n o i s e) < (S_{max} - \Delta R A K E)$  であるので、 $(S_{max} - \Delta R A K E)$  よりもレベルの大きいサンブルが選択されることになり、マルチパスの受信信号レベルを示すサンブル a ,サンブル b ,サンブル d ,サンブル k が選択される。

【0016】2段階マルチパス選択部106では、上述した方法でマルチパスのサンブルの選択を行い、選択さ 20れたサンブルと同じタイミングの乗算器5の出力をRAKE合成部7へ出力する。RAKE合成部7においては、2段階マルチパス選択部101において選択されたマルチパスのサンブルのタイミングに相当する乗算器5の出力のみが入力され、その信号を合成することで、雑音のみの信号を除外し、RAKE合成に有効な信号のみで合成を行うことが可能となる。

【0017】しかし、実際の伝搬路においては、フェージングによるレベル変動の大きさや雑音レベルは伝搬路によって異なるものである。したがって、伝搬環境が変 30 れば、これらレベル変動や雑音変動は大きく異なってくる。したがって、従来のRAKE受信部においては、上述したパラメータムRAKE、ムnoiseの両方を適切に選択しなかった場合では、次のような問題がある。【0018】(1) ムRAKEが最適値よりも小さい場合においては、マルチパスの受信信号レベルを示すサンブル a~pのレベルの最小値よりもS。xx ームRAKEが大きくなるため、本来RAKE合成に使用できるサンブルの全てをRAKE合成に使用できなくなり特性が劣化する。 40

- (2)  $\Delta$ RAKEが最適値よりも大きく、 $\Delta$ noise が最適値よりも小さい場合においては、雑音のレベルのサンブルの値が $S_{\bullet\bullet\bullet}$   $\Delta$ RAKEよりも大きくなり、本来、RAKE合成に使用できない雑音成分まで合成することになり特性が劣化する。
- (3)  $\Delta$ noiseが最適値よりも大きい場合、マルチパスの受信信号レベルを示すサンプル $a\sim$ pのレベルの最小値よりもS<sub>ni</sub>。  $+\Delta$ noiseが大きくなり、本来RAKE合成に使用できるサンブルの全てをRAKE合成に使用できなくなり特性が劣化する。

等の問題点が生じ、雑音のみの信号を除外し、RAKE 合成に有効な信号のみで合成を行うことが困難となる。 【0019】

8

【発明が解決しようとする課題】そこで、本発明は、上述した問題点を解決するためになされたもので、RAK E合成に有効な信号のみを選択してRAK E合成を行うととができるとともに、選択のためのパラメータの設定が容易であるRAK E 受信機を提供することを目的とするものである。

[0020]

【課題を解決するための手段】請求項1 に記載の発明に おいては、<u>直接拡散されたスペクトル拡</u>散受信信号を逆 拡散しRAKE合成を行うRAKE受信機において、伝 搬路推定部、信号生成部、第1の乗算器、レベル測定 部、パス選択制御部、およびRAKE合成部を有し、前 記信号生成部は、前記伝搬路推定部の出力に基づいて、 **逆拡散された前記スペクトル拡散受信信号を重み付けお** よび位相同相化するための重み付けおよび位相同相化信 <u>号を生成するものであり、前</u>記第1の乗算器は、前記逆 拡散されたスペクトル拡散受信信号と、前記重み付けお よび位相同相化信号とを乗積するものであり、前記レベ ル測定部は、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号 のレベルを測定するものであり、前記パス選択制御部 は、前記レベル測定部の出力を入力し前記逆拡散された スペクトル拡散受信信号のレベル分布に基づいて、前記 逆拡散されたスペクトル拡散受信信号中に含まれる雑音 のレベル分布を推定することにより、前記逆拡散された スペクトル拡散受信信号中に含まれる先行波および遅延 波と前記雑音とを識別するためのしきい値を求め、前記 逆拡散されたスペクトル拡散受信信号のレベルが前記し きい値を超えたときに、前記第1の乗算器の出力を選択 的に前記RAKE合成部に出力するものである。したが って、直接拡散されたスペクトル拡散受信信号を重み付 けおよび位相同相化するとともに、RAKE合成に有効 な信号のみを選択してRAKE合成を行うことができ る。逆拡散されたスペクトル拡散受信信号のレベル分布 は雑音のレベル分布を表すため、伝搬路によって大きく 変動する雑音のレベル分布に最適なしきい値を容易に求 めことができる。パラメータの設定は、雑音の分布から 40 しきい値を求める式のみであり、パラメータの設定の簡 略化が可能となる。

【0021】請求項2に記載の発明においては、請求項1に記載のRAKE受信機において、前記パス選択制御部は、第2の乗算器を有し、該第2の乗算器は、前記第1の乗算器の出力を一方の入力とし、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号のレベルが前記しきい値を超えたときに、前記第1の乗算器の出力を通すように制御されるものである。したがって、第2の乗算器を用いて逆拡散されたスペクトル拡散受信信号の選択制御を容易に50行うととができる。

9

(5)

10

【0022】請求項3に記載の発明においては、直接拡 散されたスペクトル拡散受信信号を逆拡散しRAKE合 成を行うRAKE受信機において、伝搬路推定部、信号 生成部、レベル測定部、パス選択制御部、およびRAK E合成部を有し、前記信号生成部は、前記伝搬路推定部 の出力に基づいて、逆拡散された前記スペクトル拡散受 信信号を重み付けおよび位相同相化するための重み付け および位相同相化信号を生成するものであり、前記レベ ル測定部は、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号 のレベルを測定するものであり、前記パス選択制御部 は、第1、第2の乗算器を有するとともに、前記レベル 測定部の出力を入力し前記逆拡散されたスペクトル拡散 受信信号のレベル分布に基づいて、前記逆拡散されたス ペクトル拡散受信信号中に含まれる雑音のレベル分布を 推定することにより、前記逆拡散されたスペクトル拡散 受信信号中に含まれる先行波および遅延波と前記雑音と を識別するためのしきい値を求めるものであり、前記第 1の乗算器は、前記重み付けおよび位相同相化信号を一 方の入力とし、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信 号のレベルが前記しきい値を超えたときに、前記重み付 20 けおよび位相同相化信号を通すように制御され、前記第 2の乗算器は、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信 号と、前記第1の乗算器の出力とを乗積して、前記逆拡 散されたスペクトル拡散受信信号を選択的に前記RAK E合成部に出力するものである。したがって、請求項 1 に記載の発明と同様の作用を奏するとともに、第2の乗 算器を用いて逆拡散されたスペクトル拡散受信信号の選 択制御を容易に行うことができる。

【0023】請求項4に記載の発明においては、直接拡 散されたスペクトル拡散受信信号を逆拡散しRAKE合 成を行うRAKE受信機において、伝搬路推定部、信号 生成部、レベル測定部、パス選択制御部、およびRAK E合成部を有し、前記信号生成部は、前記伝搬路推定部 の出力に基づいて、逆拡散された前記スペクトル拡散受 信信号を重み付けおよび位相同相化するための重み付け および位相同相化信号を生成するものであり、前記レベ ル測定部は、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号 のレベルを測定するものであり、前記パス選択制御部 は、切り替え器および乗算器を有するとともに、前記レ ベル測定部の出力を入力し前記逆拡散されたスペクトル 40 拡散受信信号のレベル分布に基づいて、前記逆拡散され たスペクトル拡散受信信号中に含まれる雑音のレベル分 布を推定することにより、前記逆拡散されたスペクトル 拡散受信信号中に含まれる先行波および遅延波と前記雑 音とを識別するためのしきい値を求めるものであり、前 記切り替え器は、前記重み付けおよび位相同相化信号を 入力し、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号のレ ベルが前記しきい値を超えたときに、前記重み付けおよ び位相同相化信号を通すように制御され、前記乗算器 は、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号と、前記 50

切り替え器の出力とを乗積して、前記逆拡散されたスペ クトル拡散受信信号を選択的に前記RAKE合成部に出 力するものである。したがって、請求項1 に記載の発明 と同様の作用を奏するとともに、切り替え器を用いて逆 拡散されたスペクトル拡散受信信号の選択制御を容易に 行うことができる。

【0024】請求項5に記載の発明においては、請求項 1ないし4のいずれか1項に記載のRAKE受信機にお いて、前記バス選択制御部は、前記逆拡散されたスペク トル拡散受信信号の平均レベルおよび広がりに基づい て、前記逆拡散されたスペクトル拡散受信信号に含まれ る雑音のレベル分布を推定することにより、前記しきい 値を求めるものである。したがって、雑音レベルの単な る増減に対応するだけではなく、雑音レベルの分布の広 がりにも適応してしきい値を決定することができる。 [0025]

【発明の実施の形態】図1は、本発明のRAKE受信機 の第1の実施の形態の構成図である。図2は、図1に示 した、しきい値およびサンブル計数部、パス選択部の動 作を説明するための受信信号レベル図である。図中、図 6、図8と同様な部分には同じ符号を付して説明を省略 する。6はパス選択部、8はしきい値およびサンブル計 数部である。しきい値およびサンブル計数部8は、バス 選択部で選択するバスを求めるためのものである。従来 技術と比較して、図6の2段階マルチパス選択部101 がパス選択部6に置き換わり、しきい値設定部102が しきい値およびサンプル計数部8に置き換わっている。 なお、受信信号のフレーム構成は、図7に示されるもの と同一である。

【0026】しきい値およびサンプル計数部8では、レ ベル測定部3で測定した各マルチパスのレベルから、R AKE合成を行うべきマルチパスを選択する。パス選択 部6では、しきい値およびサンプル計数部8で選択した しきい値を満たすマルチパスのみを乗算器5からRAK E合成部7に出力し、RAKE合成部7ではパス選択部 6の出力をRAKE合成することで、雑音のみの信号を 除外し、RAKE合成に有効な信号のみで合成を行う。 【0027】図2を参照して、しきい値およびサンブル 計数部8、パス選択部6の動作を説明する。レベル測定 部3における各マルチパスの測定結果が示される。しき い値およびサンプル計数部8では、このレベル測定部3 の出力に対してしきい値を可変させ、そのしきい値を超 えるサンプルの個数を計測する。個数を計測する単位時 間は、例えば、1拡散周期とする。図2において、サン プルa, サンプルb, サンプルd, サンプルkがマルチ パスによる先行波、遅延波のサンプルであるとし、レベ ル測定部3の出力の1拡散周期におけるサンプルa~p の個数を16個とする。

【0028】ここで、しきい値を受信信号レベルの最大 値Sax で示される値とすると、とのしきい値以上のサ

ンブルの個数は1個である。次に、しきい値の値を変化 させ、S,で示されるしきい値とすると、このしきい値 以上のレベルを有するサンブルは、サンプルa.b. d. g. i, k. m. oであり、その個数は8個とな る。同様に、しきい値が受信信号レベルの最小値S」、。 であるとすると、このしきい値以上のレベルを有するサ ンブルの個数は、16個となり、全てのサンブルがしき い値以上のレベルを有することになる。

【0029】通常の場合、スペクトル拡散の拡散率は十 分大きな値が用いられるため、1 拡散周期のサンブル数 10 に対して、マルチパスにおける先行波、遅延波の個数は 十分に少ない。また、各マルチパスによる先行波、遅延 波が全く受信されない場合を仮定すると、マッチドフィ ルタ1の出力は雑音成分のみとなり、レベル測定部3の 出力としては、雑音のレベル測定結果が出力されること になる。また、各マルチパスによる先行波、遅延波が受 信されている場合でも、サンブル数全体に対して、先行 波、遅延波のサンプル数自体は十分少ないという性質か ら、測定結果を用いて雑音のレベル分布の形を推定する ことが可能になる。

【0030】逆拡散された全サンブルの受信レベルを調 べれば、雑音のレベル分布をかなり正確に把握すること ができるが、処理量が多くなりすぎて実時間処理がむず かしくなる。そとで、雑音の分布特性が既知であれば、 少ないサンブル数でも雑音分布状態を推定することが可 能である。

【0031】例えば、図2に示すサンプルa~pの半 数、8個がしきい値を超えた時のしきい値をS,とする と、これは、雑音成分レベルの中央値に相当する値とな る。雑音(電圧レベル換算値)が仮に正規分布に従うと 30 すると、中央値は雑音の平均レベルに相当する。また、 正規分布では、その分散をσとした場合、(平均値)± 3 σの区間には、全サンプルの9 9%以上が含まれると いう性質がある。この性質を利用し、全サンプルがしき い値を超えた時のしきい値S...。を(平均値)-3σと 仮定すれば、雑音の分散が推定できる。 (平均値) ±3 σに限らず、(平均値) ± 2 σ等になるサンプル数を用 いてもよい。なお、全サンブルがしきい値を超えない時 のしきい値S<sub>-ax</sub> を (平均値) + 3 σとして、雑音分布 を推定することも可能であり、従来技術でも、S. \*\*\* を 40 考慮しているが、レベルが大きなサンプルは先行波また は遅延波である場合が多いので、雑音分布を求めるには 適切ではない。

【0032】以上のようにして、しきい値およびサンプ ル計数部8では、しきい値を可変させ、そのしきい値を 超えるサンプル数の個数を計数することで、出現頻度を 求め、雑音レベルの平均値と分散を推定することが可能 となる。雑音レベルの平均値と分散が推定できれば、雑 音成分の分布が推定される。したがって、この平均値と 分散とから、マルチパスによる先行波および遅延波のみ 50 算器11と同様な機能を、複素共役部4と乗算器5との

を選択してRAKE合成し、それら先行波、遅延波より も受信信号レベルの小さい雑音成分をRAKE合成しな いためのしきい値の設定が可能となる。このしきい値の 設定例としては、図2のS,に示すような、(平均値) + n σ ( n は任意の実数) などが考えられる。 ここで、 nの値は、具体的なシステム設計における雑音の許容度 によって決定される。しきい値の例として、予め雑音分 布特性の全体形状を調査しておけば、適切なしきい値を 決めることができる。

12

【0033】上述した説明では、(平均値)と分散のと いう2つのパラメータに基づいて、しきい値を決定して いることと、このしきい値は、レベル測定部3の測定結 果によって適応制御されることになるため、雑音レベル の単なる増減だけでなく、雑音レベルの分布の広がりに も適応してRAKE合成の候補のサンブルを選択すると とができる。上述した説明では、しきい値の決定につい ても、正規分布を仮定して説明したが、雑音の分布特性 が例えばレーリ分布であるなどと、予めわかっていれ ば、同様に、平均値あるいは中心値と広がりを表すパラ 20 メータに基づいてしきい値を決定することができる。

【0034】しきい値およびサンプル計数部8では、と のしきい値を超えたサンプルの情報をバス選択部6に出 力する。パス選択部6では、今現在逆拡散された受信信 号が、しきい値(合成部に送る信号レベルを決めるしき い値)を超えたサンブルであるとのタイミング情報を用 いて、サンプルa、b、d、kのタイミングに相当する 乗算器5の出力のみをRAKE合成部7へ通過させ、R AKE合成部7ではRAKE合成を行う。

【0035】図3は、本発明のRAKE受信機の第2の 実施の形態の構成図である。図中、図6、1と同様な部 分には同じ符号を付して説明を省略する。11はマルチ パス選択用乗算器であり、図1のパス選択部6の一具体 例である。しきい値およびサンプル計数部8は、しきい 値を可変させ、レベル測定部3の出力であるサンプル値 のレベルから、受信信号中の雑音の平均および分散を求 め、最適なしきい値を設定する。この動作は図1に示し た第1の実施の形態と同様である。との実施の形態で は、さらに、しきい値を超えたサンブルを示す情報とし て、しきい値を超えたサンプルには「1」、しきい値を 超えないサンブルには「0」とした係数を、マルチバス 選択用乗算器11に出力する。このマルチパス選択用乗 算器11では、重み付けおよび位相の同相化が行われた 乗算器5の出力にこの係数を乗積する。RAKE合成部 7ではこのマルチパス選択用乗算器11を合成すること でRAKE合成を行う。

【0036】図4は、本発明のRAKE受信機の第3の 実施の形態の構成図である。図中、図6、図1、図3と 同様な部分には同じ符号を付して説明を省略する。マル チパス選択用乗算器11は、図3のマルチパス選択用乗 間に挿入して実現するものである。しきい値およびサン ブル計数部8は、図3の第2の実施の形態の場合と同様 に、しきい値の値を超えたサンブルを示す情報として、 しきい値を超えたサンブルには「1」、しきい値を超え ないサンブルには「0」とした合成係数を、マルチパス 選択用乗算器11に出力する。マルチパス選択用乗算器 11においては、伝搬路推定部2の出力の複素共役化部 4の出力に対し、との1または0を乗積する。

【0037】その結果、マルチバス選択用乗算器11の 出力は、伝搬路推定結果の複素共役信号であって、合成 10 しきい値を超えたマルチパスの先行波、遅延波のタイミ ングのときのみ値を有し、それ以外のタイミングでは0 となる信号である。とのマルチパス選択用乗算器11の 出力を乗算器5で、マッチドフィルタ1の出力である逆 拡散波形信号に乗積することで、マルチパスの先行波、 遅延波のタイミングのときのみ、重み付けと位相の同相 化が同時に行われ、それ以外では、乗算器5の出力値を 0とする。この乗算器5の出力をRAKE合成部7でR AKE合成することで、RAKE受信機を構成する。

【0038】図5は、本発明のRAKE受信機の第4の 20 チドフィルタRAKE受信部の構成図である。 実施の形態の構成図である。図中、図6、図1と同様な 部分には同じ符号を付して説明を省略する。12は切り 替え器である。この実施の形態では、しきい値およびサ ンプル計数部8の出力が「1」の場合は複素共役部4の 出力を選択し、「0」の場合は出力が0になるような切 り替え器12を有し、との切り替え器12の出力を乗算 器5によりマッチドフィルタ1の出力である逆拡散波形 信号に乗積することで、マルチパスの先行波、遅延波の タイミングのときのみ、重み付けと位相の同相化が行わ れ、それ以外では、乗算器5の出力値を0とする。な お、しきい値およびサンブル計数部8の出力は、必ずし も「1」、「0」の値を取る必要はなく、他の値を用い て、切り替え器12の制御を行ってもよい。

【0039】上述した説明では、パイロットシンボルを 用いたフェージング補償を適用したスペクトル拡散通信 に関して説明したが、このようなフェージング補償を行 わない場合においても、同様の効果を奏する。同期検波 の場合には、位相の基準が必要なので位相を合わせる必 要がある。しかし、遅延検波を用いる場合には必ずしも 必要はない。また、キャリア再生系で位相合わせを行う 40 ようにすれば、パイロットシンボルを用いて位相を合わ せをする必要はない。

#### [0040]

【発明の効果】上述した説明から明らかなように、本発 明のRAKE受信機によれば、伝搬路によって大きく変 動する雑音のレベル分布に応じてRAKE合成するパス の選択を容易に行うことができるという効果がある。雑 音成分を取り除いた逆拡散信号に対してRAKE合成を 行うため、最適なRAKE受信が行われるという効果が ある。パラメータの設定は、雑音の分布からしきい値を 求める式のみであり、パラメータの設定の簡略化が可能 となる。

14

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明のRAKE受信機の第1の実施の形態の 構成図である。

【図2】図1に示した、しきい値およびサンブル計数 部、バス選択部の動作を説明するための受信信号レベル 図である。

【図3】本発明のRAKE受信機の第2の実施の形態の 構成図である。

【図4】本発明のRAKE受信機の第3の実施の形態の 構成図である。

【図5】本発明のRAKE受信機の第4の実施の形態の 構成図である。

【図6】2段階しきい値マルチバス選択法を用いたマッ

【図7】受信信号のフレーム構成図である。

【図8】図6に示した、しきい値設定部および2段階マ ルチパス選択部の動作を説明するための受信信号レベル を示す図である。

#### 【符号の説明】

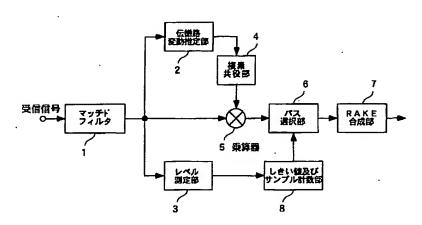
1 マッチドフィルタ、2 伝搬路変動推定部、3 レ ベル測定部、4 複素共役部、5 乗算器、6 パス選 択部、7 RAKE合成部、8 しきい値およびサンプ ル計数部、11 マルチパス選択用乗算器、12 切り 替え器

#### 【要約】

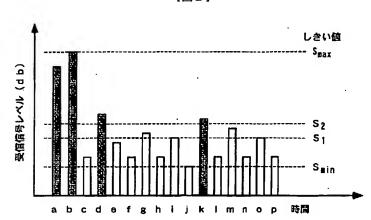
【課題】 有効な信号のみを選択してRAKE合成を行 うことができ、選択のためのパラメータの設定が容易で あるRAKE受信機を提供する。

【解決手段】 しきい値およびサンブル計数部8では、 レベル測定部3で測定した各マルチパスのレベルから、 RAKE合成を行うべきマルチパスを選択するためのし きい値を設定する。パス選択部6では、しきい値および サンプル計数部8で選択したしきい値を満たすマルチパ スのみを乗算器5の出力からRAKE合成部7に出力す る。しきい値およびサンプル計数部8では、とのレベル 測定部3の出力に対してしきい値を可変させ、そのしき い値を超えるサンブルの個数を計測し、雑音のレベル分 布の形を推定する。先行波、遅延波よりも受信信号レベ ルの小さい雑音成分をRAKE合成しないためのしきい 値の設定が可能となる。

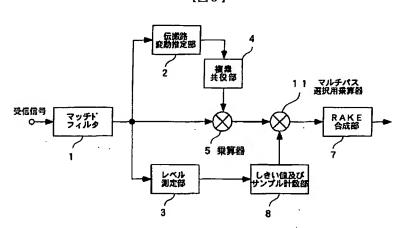
【図1】

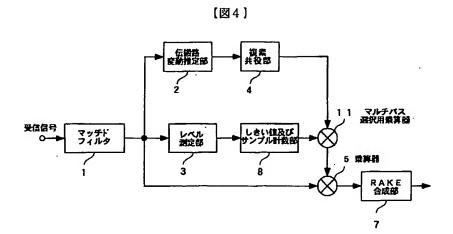


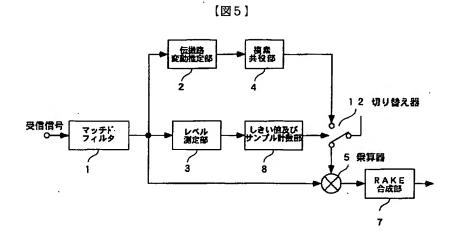
【図2】

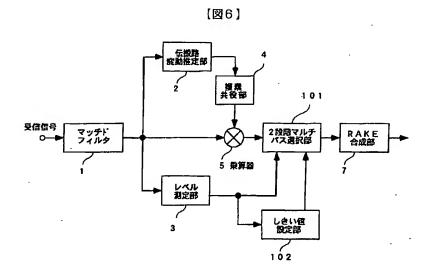


【図3】

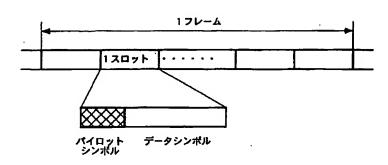




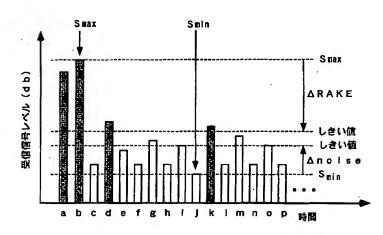




【図7】



## 【図8】



# フロントページの続き

(56)	参考文献	1
( ) ( )	シマスト	ĸ.

特開 平7-231278 (JP, A)

特開 平8-181636 (JP, A)

特開 平10-190522 (JP, A)

特開 平10-22871 (JP, A)

(58)調査した分野(Int.Cl.<sup>6</sup>, DB名)

H04B 1/707

H04B 1/10

H04B 7/08

H04B 7/26